

# **MACHINE-ASSISTED TRANSLATION (MAT):**

(19)【発行国】

(19)[ISSUING COUNTRY]

日本国特許庁(JP)

Japan Patent Office (JP)

(12)【公報種別】

公開特許公報(A)

(12)[GAZETTE CATEGORY]

Laid-open Kokai Patent (A)

(11)【公開番号】

(11)[KOKAI NUMBER]

特開平 11-40025

Unexamined Japanese Patent Heisei 11-40025

(43)【公開日】

(43)[DATE OF FIRST PUBLICATION]

平成11年(1999)2月12日

February 12, Heisei 11 (1999. 2.12)

(54)【発明の名称】

(54)[TITLE OF THE INVENTION]

合金型温度ヒューズ

Alloy-type thermal fuse

(51)【国際特許分類第6版】

(51)[IPC INT. CL. 6]

H01H 37/76

H01H 37/76 C22C 28/00

C22C 28/00

30/00

30/00

[FI]

[FI]

F

В

H01H 37/76

H01H 37/76

F

C22C 28/00

C22C 28/00

В

30/00

30/00

【審査請求】 未請求

[REQUEST FOR EXAMINATION] No

【請求項の数】 1

[NUMBER OF CLAIMS] 1

【出願形態】 FD

[FORM OF APPLICATION] Electronic

【全頁数】 3

[NUMBER OF PAGES] 3

THOMSON

(21)【出願番号】

特願平 9-212530

(21)[APPLICATION NUMBER]

Japanese Patent Application Heisei 9-212530

(22)【出願日】

平成9年(1997)7月23日

(22)[DATE OF FILING]

July 23, Heisei 9 (1997. 7.23)

(71)【出願人】

(71)[PATENTEE/ASSIGNEE]

【識別番号】

000225337

[ID CODE]

000225337

【氏名又は名称】

[NAME OR APPELLATION]

内橋エステック株式会社

Uchihashi Estec Co., Ltd.

【住所又は居所】

大阪府大阪市中央区島之内1丁

目11番28号

[ADDRESS OR DOMICILE]

(72)【発明者】

(72)[INVENTOR]

【氏名】

[NAME OR APPELLATION]

猿渡 利章

Saruwatari, Toshiaki

【住所又は居所】

[ADDRESS OR DOMICILE]

大阪市中央区島之内1丁目11番 28号 内橋エステック株式会社

内

(74)【代理人】

(74)[AGENT]

【弁理士】

[PATENT ATTORNEY]

【氏名又は名称】

[NAME OR APPELLATION]

松月 美勝

Matsuduki, Yoshikatu



# (57)【要約】

# (57)[ABSTRACT OF THE DISCLOSURE]

#### 【課題】

ーズを提供する。

# 【解決手段】

低融点可溶合金をヒューズエレメ In the thermal 低融点可溶合金の合金組成が、 element, nである。

### 【特許請求の範囲】

### 【請求項1】

度ヒューズ。

# 【発明の詳細な説明】

【発明の属する技術分野】

# [SUBJECT OF THE INVENTION]

作動温度が86℃~90℃で、しか It is yield temperature 86 degree C-90 degree も低抵抗の合金型温度ヒューズを C, and provides the alloy-type thermal fuse 容易に製作できる合金型温度ヒュ which can moreover manufacture the alloy-type thermal fuse of low resistance easily.

### [PROBLEM TO BE SOLVED]

fuse which uses ントとする温度ヒューズにおいて、 low-melting-point fusible alloy as a fuse alloy compositions BiO. 3~6重量%、Cd10~18重 low-melting-point fusible alloy are 0.3 to 6 量%、Sn35~48重量%、残部I weight% of Bi, 10 to 18 weight% of Cd, 35 to 48 weight% of Sn, and Remainder In.

#### [CLAIMS]

# [CLAIM 1]

低融点可溶合金をヒューズエレメ A alloy-type thermal fuse, in which in the ントとする温度ヒューズにおいて、 thermal fuse which uses a low-melting-point 低融点可溶合金の合金組成が、 fusible alloy as a fuse element, alloy BiO. 3~6重量%、Cd10~18重 compositions of a low-melting-point fusible alloy 量%、Sn35~48重量%、残部I are 0.3 to 6 weight% of Bi, 10 to 18 weight% of nであることを特徴とする合金型温 Cd, 35 to 48 weight% of Sn, and Remainder In.

> [DETAILED DESCRIPTION OF THE INVENTION]

[TECHNICAL FIELD OF THE INVENTION]

[0001] [0001]



関するものである。

本発明は合金型温度ヒューズに This invention relates to an alloy-type thermal fuse.

# 【従来の技術】

# [PRIOR ART]

#### [0002]

# [0002]

合金型温度ヒューズは、一対のリ 使用される。

An alloy-type thermal fuse connects ード線間に低融点可溶合金片(ヒ low-melting-point fusible-alloy piece (fuse ューズエレメント) を接続し、低融 element) between a pair of lead wires, it applies 点可溶合金片上にフラックスを塗 a flux on a low-melting-point fusible-alloy piece, 布し、このフラックス塗布合金片を it is the composition which surrounded this flux 絶縁体で包囲した構成であり、保 application alloy piece with the connector insert. 護すべき電気機器に取り付けて It is used attaching to the electrical equipment which should be protected.

# [0003]

### [0003]

この場合、電気機器が過電流によ 融点可溶合金片が液相化され、 その溶融金属が既に溶融したフ 断される。

In this case, if electrical equipment generates り発熱すると、その発生熱により低 heat by an excess current, a low-melting-point fusible-alloy piece will be liquid-phase-ized by that generating heat, the molten metal ラックスとの共存下、表面張力に conglobulates with surface tension under より球状化され、球状化の進行に coexistence with the already melted flux, より分断されて機器への通電が遮 advance of spheroidized parts and the supplying electricity to equipment is interrupted.

# [0004]

# [0004]

おいては、固相線と液相線との間 narrow. 性質も備えているために、上記の 球状化分断が発生する可能性が in this region.

上記低融点可溶合金に要求され One of the requirements demanded of the る要件の一つは、固相線と液相 above-mentioned low-melting-point fusible alloy 線との間の固液共存域が狭いこと is that the solid-liquid coexistence region である。 すなわち、 通常、 合金に between a solidus line and a liquidus line is

に固液共存域が存在し、この領域 That is, in alloy, a solid-liquid coexistence region においては、液相中に固相粒体 usually exists between a solidus line and a が分散した状態にあり、液相様の liquidus line, it is in the state where the solid-phase grain dispersed in the liquid phase,



に属する温度範囲(ΔTとする) で、低融点可溶合金片が球状化 分断される可能性がある。而し て、かかる低融点可溶合金片を 用いた温度ヒューズにおいては、 ヒューズエレメント温度が (T-Δ T)~Tとなる温度範囲で動作す るものとして取り扱わなければなら ず、従って、ΔTが小であるほど、 すなわち、固液共存域が狭いほ ど、温度ヒューズの作動温度範囲 のバラツキを小として、温度ヒュー ズを所定の設定温度で作動させ ることができる。従って、温度ヒュ ーズのヒューズエレメントとして使 用される合金には、まず固液共存 域が狭いことが要求される。更 に、温度ヒューズのヒューズエレメ とが要求される。

あり、従って、液相線温度(この温 Since it also has the characteristic like a liquid 度をTとする) 以前に固液共存域 phase, the above-mentioned spheroidized parting may occur.

> Therefore, spheroidized parting the low-melting-point fusible-alloy piece may be carried out by the temperature range (DELTA) (referred to as T) which belongs to a solid-liquid coexistence region before liquidus-line temperature (it sets this temperature to T).

> In this way, it is, so that it must be dealt with as what operates in the thermal fuse using this low-melting-point fusible-alloy piece by the temperature range from which fuse-element temperature is set to -(T-(DELTA) T) T, therefore T (DELTA) is smallness, namely, it can operate a thermal fuse by a fixed fixed temperature by making variation in the action temperature range of a thermal fuse into smallness, so that a solid-liquid coexistence region is narrow.

ントは、線状片の形態で使用され Therefore, it is first required for the alloy used るから、線引加工が可能であるこ as a fuse element of a thermal fuse that a solid-liquid coexistence region should be narrow.

> Furthermore, the fuse element of a thermal fuse is used with the form of a linear piece, therefore It is required that it can perform wire-drawing machining.

# [0005]

【発明が解決しようとする課題】 従来、作動温度が100℃以下の INVENTION]

#### [0005]

[PROBLEM TO BE SOLVED BY THE

合金型温度ヒューズとしは、溶融 Formerly, as the alloy-type thermal fuse whose 温度95℃のBi-Pb-Sn系共晶 yield temperature is 100 degrees C or less, 合金をヒューズエレメントとするも what uses the Bi-Pb-Sn type eutectic alloy of 95



の、溶融温度72℃(固相線温度7 0°C、液相線温度72°C)のBi-P b-Sn-Cd合金(Bi50重量%、 Pb25重量%、Sn12.5重量%、 Cd12. 5重量%)をヒューズエレメ ントとするものが汎用されている。 しかしながら、これらの温度ヒュー ズの作動温度の離隔巾は20℃以 上にも達し、これらの間の中間温 度を作動温度とする温度ヒューズ が要求される。

degrees C of melting temperatures as a fuse element, and the thing which uses Bi-Pb-Sn-Cd alloy (50 weight% of Bi, 25 weight% of Pb, 12.5 weight% of Sn, 12.5 weight% of Cd) of 72 degrees C of melting temperatures (solidus-line temperature of 70 degrees C, liquidus-line temperature of 72 degrees C) as a fuse element are used widely.

However, the isolation width of the yield temperature of these thermal fuses amounts to 20 degrees C or more, the thermal fuse which makes the intermediate temperature between these yield temperature is demanded.

# [0006]

従来、固液共存域が80℃~9 A 0℃の間に在り、その領域の巾が 温度ヒューズの作動上許容できる 範囲(4℃以内)にある低融点は んだとして、Bi-In-Sn共晶合 金(共晶点温度82℃、共晶組成 Sn46重量%, In50重量%, Bi4 重量%)が公知であるが、脆性が 高く、ヒューズエレメントとしての加 ューズエレメントとしての使用は困 難である。

# [0006]

Bi-In-Sn alloy (eutectic-point eutectic temperature 82 degrees C, eutectic compositions Sn 46 weight%, In 50 weight%, Bi weight%) is public knowledge as a low-melting-point solder in the range (less than 4 degrees C) which is between solid-liquid coexistence region 80 degree C-90 degrees C, and the width of the region can formerly accept on the action of a thermal fuse.

工が至難であり、温度ヒューズのヒ However, brittleness is high and the machining as a fuse element is the most difficult.

> The use as a fuse element of a thermal fuse is difficult.

# [0007]

そこで、本出願人においては、基 準組成がSn1. 0重量%, In52. 5重量%, 残部Biの液相線温度8 7℃、固液共存域巾3℃の合金を ヒューズエレメントとする合金型温

#### [0007]

Then, in this applicant, the reference-standard composition already proposed 1.0 weight% of Sn, In of 52.5 weight%, the liquidus-line temperature of 87 degrees C of Remainder Bi, and the alloy-type thermal fuse that uses as a 度ヒューズを既に提案した(平成5 fuse element alloy which is 3 degree C of



ながら、この合金型温度ヒューズ application No. 139398). 気抵抗の比較的に高いことの主 current capacity. 条件から逸脱してしまう。

年特許願第139398号)。しかし solid-liquid coexistence area (Heisei 5 Patent

では、ヒューズエレメントの電気抵 However, in this alloy-type thermal fuse, the 抗がやや高く、電流容量上の使 electric resistance of a fuse element is slightly 用制限を受けることがある。この電 high, and it may receive the use limitation on

な原因は、Bi量が多く、Sn量が少 The main causes of this electric resistance high ないことにあるが、上記基準組成 in comparison have many amounts of Bi, and の系でBiを減少し、Snを増加した the amount of Sn is in few things.

のでは、作動温度86℃~90℃の However, it reduces Bi by the type of the above-mentioned reference-standard composition, if Sn was increased, it will deviate from the conditions of yield temperature 86 degree C-90 degree C.

# [0008]

することにある。

### [8000]

本発明の目的は、作動温度が8 Objective of the invention is yield temperature 6℃~90℃で、しかも低抵抗の合 86 degree C-90 degree C, and is providing the 金型温度ヒューズを容易に製作 alloy-type thermal fuse which can moreover できる合金型温度ヒューズを提供 manufacture the alloy-type thermal fuse of low resistance easily.

### [0009]

# 【課題を解決するための手段】

本発明の合金型温度ヒューズは、 ントとする温度ヒューズにおいて、 低融点可溶合金の合金組成が、 BiO. 3~6重量%、Cd10~18重 量%、Sn35~48重量%、残部I nであることを特徴とする構成であ る。

# [0009]

# [MEANS TO SOLVE THE PROBLEM]

In the thermal fuse to which the alloy-type 低融点可溶合金をヒューズエレメ thermal fuse of this invention uses a low-melting-point fusible alloy as a fuse element. alloy compositions of low-melting-point fusible alloy are 0.3 to 6 weight% of Bi, 10 to 18 weight% of Cd, 35 to 48 weight% of Sn, and Remainder In.

> It is the composition characterized by the above-mentioned.

### [0010]

### [0010]



# 【発明の実施の形態】

形式には、ケース型、基板型、或 いは、樹脂ディッピング型の何れ は、互いに一直線で対向するリー ド線間に線状片のヒューズエレメ ントを溶接し、ヒューズエレメント上 にフラックスを塗布し、このフラック ミックス筒を挿通し、該筒の各端と ばエポキシ樹脂で封止したアクシ 間の先端に線状片のヒューズエレ 扁平をセラミックキャップを被せ、 このキャップの開口とリード線との 間をエポキシ樹脂で封止したラジ アルタイプを使用できる。

### [0011]

たラジアルタイプを使用できる。

#### [0012]

# [EMBODIMENT OF THE INVENTION]

本発明の合金型温度ヒューズの It can use a case mold, a base-plate type, or resin dipping type all for the form of the alloy-type thermal fuse of this invention.

をも使用できる。 ケース型として As a case mold, it welds the fuse element of a linear piece between the lead wires which it opposes by a straight line mutually, it applies a flux on a fuse element, it passes through a ceramic tube on this flux application fuse ス塗布ヒューズエレメント上にセラ element, it welds the fuse element of a linear piece at the front end between the axial type 各リード線との間を接着剤、例え which sealed between each end of this tube, and each lead wire with the adhesive, for ャルタイプ、または、平行リード線 example, an epoxy resin, or a parallel lead wire, it applies a flux on a fuse element, cover a メントを溶接し、ヒューズエレメント ceramic cap for a flatness on this flux 上にフラックスを塗布し、このフラ application fuse element, it can use the radial ックス塗布ヒューズエレメント上に type which sealed between the opening of this cap, and lead wires by the epoxy resin.

#### [0011]

上記の樹脂ディッピング型として As the above-mentioned resin dipping type, it は、セラミックキャップの包囲に代 replaces with envelopment of a ceramic cap え、フラックス塗布ヒューズエレメ and can use the radial type which provided the ント上にエポキシ樹脂液への浸漬 epoxy-resin coating layer by the immersion to によるエポキシ樹脂被覆層を設け epoxy-resin liquid on the flux application fuse element.

#### [0012]

上記の基板型としては、片面に一 It welds the fuse element of a linear piece at the 対の層状電極を設けた絶縁基板 front end between the electrode of the のその電極間先端に線状片のヒ insulation substrate which provided a pair of



ューズエレメントを溶接し、ヒュー 続し、絶縁基板片面上にエポキシ 樹脂被覆層を設けたものを使用 でき、アクシャルまたはラジアルの 何れの方式にもできる。

# [0013]

圧縮加工して使用できる。

# [0014]

上記の合金組成の基準組成はB i:2.9重量%, Cd:13.6重 量%, Sn:40.8重量%, In:42. 7重量%であり、液相線温度は8 and In:42.7 weight%. る。

#### [0015]

合金型温度ヒューズにおいては、 温度ヒューズ表面とヒューズエレメ り、上記標準組成をヒューズエレメ ントとする温度ヒューズの作動温 uses 度は90°C~86°Cとなる。

layered electrode in one surface as the ズエレメント上にフラックスを塗布 above-mentioned base-plate type, it applies a し、各電極の後端にリード線を接 flux on a fuse element, it connects a lead wire to the rear end of each electrode, it can use what provided the epoxy-resin coating layer on insulation-substrate one surface, and is made to any system of an axial or a radial.

#### [0013]

上記ヒューズエレメントには、Bi It uses 0.3 to 6 weight% of Bi, 10 to 18 weight% 0. 3~6重量%、Cd10~18重 of Cd, 35 to 48 weight% of Sn, Remainder In, 量%、Sn35~48重量%、残部I and the thing that preferably drew a line in 0.5 to n、好ましくは、 $Bi0.5 \sim 4$  重 4 weight% of Bi, 12 to 14 weight% of Cd, 39 to 量%、Cd12~14重量%、Sn39 42 weight% of Sn, and the alloy base material ~42重量%、残部Inの合金母材 of Remainder In for the above-mentioned fuse を線引きしたものを使用し、断面 element, while it has been a cross-sectional 丸形のまま、または、さらに扁平に round shape, it can use it, carrying out forming by compression still more flatly.

### [0014]

Reference-standard compositions the above-mentioned alloy composition are Bi:2.9 weight%, Cd:13.6 weight%, Sn:40.8 weight%,

7℃、固液共存域巾は4℃であ 87 degrees C and solid-liquid coexistence area of liquidus-line temperature are 4 degrees C.

### [0015]

In an alloy-type thermal fuse, thermal-fuse surface temperature becomes higher about 1 ントとの間の熱抵抗のために、ヒュュ degree C compared with fuse-element ーズエレメント温度に較べ温度と temperature for the thermal resistance between ューズ表面温度がほぼ1℃高くな the thermal-fuse surface and a fuse element, the yield temperature of the thermal fuse which the above-mentioned standard composition as a fuse element constitutes 90



degree C-86 degree C.

# [0016]

上記組成の合金においては、Sn 及びInにより線引きに必要な延性が与えられ、Bi及びCdにより融点が90℃近くにされ、89℃~85℃の融点(固相線と液相線との間の温度)に設定される。上記Cdとその配合量は、Biを0.3~6重量%という少量とし、Snを35~48重量%という比較的多量のもとで、温度ヒューズの動作温度の巾を±2℃(88℃を中心として)以内に納めることを可能にしており、Sn に対しBiを充分に少量とすることにより、ヒューズエレメントの充分な低電気抵抗化を達成できる。

### [0017]

なお、上記のフラックスには、通常、融点がヒューズエレメントの融点よりも低いものが使用され、例えば、ロジン90~60重量部、ステアリン酸10~40重量部、活性剤0~3重量部を使用できる。この場合、ロジンには、天然ロジン、変性ロジン(例えば、水添ロジン、不均化ロジン、重合ロジン)またはこれらの精製ロジンを使用でき、活性剤には、ジエチルアミンの塩酸塩や臭酸塩等を使用できる。

### [0018]

# [0016]

上記組成の合金においては、Sn A ductility required for a drawing is given by Sn 及びInにより線引きに必要な延性 and In in the alloy of the above-mentioned が与えられ、Bi及びCdにより融点 composition, melting point is made about 90 が90℃近くにされ、89℃~85℃ degrees C by Bi and Cd, it is set as melting の融点(固相線と液相線との間の point (temperature between a solidus line and a 温度) に設定される。上記Cdとそ liquidus line) of 89 degree C-85 degree C.

Above Cd and its blending quantity, in small amount of Bi 0.3 to 6 weight% and in comparatively large amount of Sn 35 to 48 weight%, makes possible that the width of the operating temperature of a thermal fuse is in the range of +/-2 degrees C (centering on 88 degrees C) or less.

By making Bi into a small amount sufficiently to Sn, it can attain low electric-resistance-ization with a sufficient fuse element.

### [0017]

なお、上記のフラックスには、通 In addition, the thing in which melting point is 常、融点がヒューズエレメントの融 lower than melting point of a fuse element is 点よりも低いものが使用され、例 usually used for the above-mentioned flux, for  $\lambda$  をは、ロジン90~60重量部、ステ example, it can use 90 to 60 weight-parts of rosin, 10 to 40 weight-parts of stearic acids, and 0~3重量部を使用できる。この場 0 to 3 weight-parts of activators.

In this case, it can use natural rosin, modification rosin (for example, hydrogenation rosin, disproportionated rosin, and polymerization rosin), or such purification rosin for rosin, and can use hydrochloride, bromic-acid salt, etc. of a diethylamine for an activator.

# [0018]



本発明によれば、動作温度が8 According る。

to this invention. it is 6℃~90℃で、かつ低抵抗の合 operating-temperature 86 degree C-90 degree 金型温度ヒューズを良好な歩留ま C, and can manufacture the alloy-type thermal りで製造することができる。このこ fuse of low resistance by the good yield.

とは次の実施例からも明らかであ This is clear also from the following Example.

# 【実施例】

### 【実施例1】

量%, Sn:40. 8重量%, In:42. した。1ダイスについての引落率 を6.5%とし、線引き速度を45m /minとしたが、断線は皆無であ った。この線の抵抗値を測定した ところ、 $0.6\Omega$ /mであった。この 線を長さ6mmに切断してヒューズ を作成した。リード線には外径0. 内径1.5mmのセラミックス筒を、 ステアリン酸20重量部の組成を、 接着剤には常温硬化のエポキシ 樹脂を使用した。

# [0019]

#### [EXAMPLES]

### [EXAMPLE 1]

Bi: 2. 9重量%, Cd:13. 6重 Bi: 2.9 weight%, Cd:13.6 weight%, Sn:40.8 weight%, In: It drew a line and processed the 7重量%の合金組成の母材を線 base material of 42.7weight% of an alloy 引きして直径0.6mmの線に加工 composition into the line of diameter 0.6 mm. It makes the draw-down rate about one dice into 6.5%, it made drawing speed into 45 m/min. However, there was no disconnection. When the resistance value of this line was

measured, they were 0.6(OMEGA)/m.

It cuts this line to length 6 mm, and considers it エレメントとし、筒型温度ヒューズ as a fuse element, it made the cylindrical-shape thermal fuse. It used the tinning copper wire of 6mmの錫メッキ銅線を、筒体には outer diameter 0.6 mm for the lead wire, the ceramic tube of internal diameter 1.5 mm for the フラックスにはロジン80重量部と cylinder, the composition of 80 weight-parts of rosin and 20 weight-parts of stearic acids for the flux, and the epoxy resin of a room temperature setting for the adhesive.

# [0019]

この実施例品50箇を、0.1アン It immerses these 50 Example items to an oil ペアの電流を通電しつつ、昇温 bath with a temperature increase rate of 1 速度1℃/1分のオイルバスに浸 degree C/1mins, supplying electricity a 0.1A 漬し、溶断による通電遮断時のオ electric current, when the oil temperature at the イル温度を測定したところ、88± time of the supplying electricity interruption by 1℃の範囲内であった。また、上 cutting was measured, it was within the range of



記した合金組成の範囲内であれ 88 +/-1 degrees C. 確認した。

ば、動作温度を88℃を中心として Moreover, when it was within the range of said ±2℃の範囲内に納め得ることを alloy composition, it checked that it could put in an operating temperature within the limits of +/-2 degrees C centering on 88 degrees C.

# [0020]

[比較例1]Sn1.0重量%、In5 金組成の母材を使用した以外、 直径0.6mmの線をヒューズエレ メントとして筒型温度ヒューズを作 成した。温度特性は実施例1とほ ぼ同じであったが、ヒューズエレメ ントの抵抗値は、1.9Ω/mで、 比較例の3倍以上であった。

### [0020]

[Comparative Example 1]

2. 5重量%、Bi46. 5重量%の合 It makes it be the same as that of an Example except having used the base material of an 実施例と同様にして、線引きした alloy composition of 1.0 weight% of Sn, 52.5 weight% of In, and 46.5 weight% of Bi, it made the cylindrical-shape thermal fuse by using as a fuse element the line of diameter 0.6 mm which drew a line.

> The temperature characteristic was nearly identical to Example 1.

> However, the resistance value of a fuse element was 1.9(OMEGA)/m, and was more than triple of Comparative Example.

#### [0021]

[比較例2]低融点可溶合金に、S [Comparative Example 2] エレメントとして実施例と同様にし て筒型温度ヒューズを作成して作 エレメントが共晶点温度82℃に達 厚い酸化皮膜が形成され、この酸 of 82 degrees C existed.

# [0021]

n46重量%, In50重量%, Bi4重 It used the alloy with 46 weight% of Sn, 50 量%、共晶点温度82℃の合金を weight% of In, 4 weight% of Bi, and an 用いた。線引きによる細線化か困 eutectic-point temperature of 82 degrees C for 難なため、回転ドラム式防糸法に the low-melting-point fusible alloy.

より細線化し、この細線をヒューズ Thin-line-izing by drawing, or since it is difficult, it thin-line-izes by the rotating-drum type spinning method, when the cylindrical-shape 動温度を測定したところ、ヒューズ thermal fuse was made like the Example by having used this thin line as the fuse element しても溶断しないものが多数存在 and yield temperature was measured, many した。これは、回転ドラム式防糸法 things which it does not cut even if a fuse のためにヒューズエレメント表面に element reaches the eutectic-point temperature



あると推定される。

化皮膜が鞘となってヒューズエレ It is presumed that the thick oxide film is formed メントが溶断され困難くなるためで on the fuse-element surface due to the rotating-drum type spinning method, this oxide film constitutes a sheath, and a fuse element becomes difficult to be thermal-cut.

[0022]

# [0022]

# 【発明の効果】

金型温度ヒューズを提供できる。

# [ADVANTAGE OF THE INVENTION]

本発明によれば、低融点可溶合 According to this invention, it manufactures a 金母材の能率のよい線引きでヒュ fuse element by the drawing with the sufficient ーズエレメントを製造し、このヒュ efficiency of a low-melting-point fusible-alloy ーズエレメントを用いて動作温度 base material, it can provide the alloy-type が86℃~90℃で、かつ低抵抗で thermal fuse which is operating-temperature 86 電流容量を充分に大きくできる合 degree C-90 degree C, and can enlarge current capacity sufficiently in low resistance using this fuse element.



# THOMSON SCIENTIFIC TERMS AND CONDITIONS

Thomson Scientific Ltd shall not in any circumstances be liable or responsible for the completeness or accuracy of any Thomson Scientific translation and will not be liable for any direct, indirect, consequential or economic loss or loss of profit resulting directly or indirectly from the use of any translation by any customer.

Thomson Scientific Ltd. is part of The Thomson Corporation

Please visit our website:

"www.THOMSONDERWENT.COM" (English)

"www.thomsonscientific.jp" (Japanese)